Japanese Utility Model Laid-Open Publication No. 01-60742

Laid-Open Date: April 18, 1989

Japanese Utility Model Application No. 62-154632

Filing Date: October 12, 1987 Creator of Device: Yukio Iwase Applicant: Kamogawa Kogyo K.K.

Title of the Device: HEAT INSULATOR FOR POURING SYSTEM OF DIE CASTING.

Claim 1:

A heat insulator for a pouring system of a die casting, comprising a molded product containing an organic or inorganic fiber and an organic or inorganic binder.

Claim 2:

The heat insulator for the pouring system of a die casting according to claim 1, wherein the fiber and the binder are mixed in a range of 70 to 95 % by weight and 5 to 30 % by weight respectively.

Claim 3:

The heat insulator for the pouring system of a die casting according to claim 1 or 2, wherein the molded product further contains a fire resisting material.

Claim 4:

The heat insulator for the pouring system of a die casting according to claim 3, wherein the fire resisting material, the fiber and the binder are mixed in a range of 1 to 92 % by weight, more than 5 % by weight and 3 to 30 % by weight respectively.

Claim 5:

The heat insulator for the pouring system of a die casting according to any one of claims 1 to 4, wherein the molded product is at least any one of a bath, a vertical pouring gate, a runner channel and a gate of a passage running from the bath to a casting metal.

Excerpt of Detailed Description of the Device

The present device relates to a heat insulator for a pouring system of a metal die casting.

An object of the present device is to provide a heat insulator for a pouring system of simple configuration and at a low cost, which simplifies the setting of the pouring system in casting work; lowers the bulk specific gravity, specific heat and heat conductivity of the pouring system; is eminent in heat insulation; suppresses the heat loss in a casting; enables to cast at lower temperature as compared to the conventional technique; and improves a yielding ratio of mold by lowering a volume of the pouring system.

This heat insulator for the pouring system of a die casting is molded into one or all of elements of the pouring system such as a bath, a vertical pouring gate, a runner channel and a gate by molding an organic or inorganic fiber with an organic or inorganic binder, drying and finishing. The heat insulator is attached to or buried in casting sand, and then molten metal is poured in a casting mold through the pouring gate to obtain a casting. Accordingly, the casting work is done efficiently with suppressed heat loss of the molten metal.

(Embodiment)

An embodiment of the present device will be described with reference to Fig. 1 to Fig. 3. A fire resisting material 1 such as silicone oxide((SiO₂), mullite, alumina, or equivalent brickbat or a mixture thereof in an amount of 0 to 92 % by weight, preferably 5 to 90 % by weight, an organic or inorganic fiber 2 such as glass wool or ceramic fiber in an amount of more than 50 % by weight, preferably 50 to 90% by weight and organic or inorganic binder 3 such as phenol resin, silica sol, or alumina sol of 3 to 30 % by weight are cast into a agitating bath with water and agitated to prepare a slurry of the mixture. The slurry thus obtained is molded into a hollow molded article for an element of the pouring system of a die casting such as a bath 10, a vertical pouring gate 11, a runner channel 12 or a gate 13 by molding with suction and drying. And a flow passage of the molten metal to a casting mold 14 is configured by connecting the elements. The proportion of the fire resisting material 1 and the binder 3 is decided based on the proportion of the fiber 2. The fire resisting material 1 is mixed for improving a durability according to need. The inner side 4 of the hollow molded article, where the molten metal flows, is finished in smooth surface 5 to improve the flow of the molten metal.

In case the fire resisting material 1 is not used, the fiber 2 is used mainly in the proportion to 70 to 90 % by weight and the binder in an amount of 5 to 30 % by weight is used. In case the fire resisting material 1 is used in certain quantity or 50 to 90 % by weight, the fiber 2 in an amount of more than 5 % by weight, preferably 5 to 40 % by weight is used. Where the fiber content is below 5 % by weight, the heat conductivity becomes too high to result in high heat loss. The content of the binder 3, which is according to kind of the fire resisting material 1 and the fiber 2, is about 3 to 30 % by weight. Especially, an organic fiber is used preferably in a range of 3 to 10 % by weight. Where the organic fiber is used beyond 10 % by weight, a combustion gas is generated too much in a metal casting. In case the fire resisting material is not used, the binder is preferably mixed in a range of 5 to 30 % by weight according to the content of the fiber 2. The mixture is preferably molded by suction molding or the like method.

In case the fire resisting material 1 is not used, the heat insulator for the pouring system of a die casting has a bulk density of 0.15 to 0.25 g/cm³, specific heat of 0.10 to 0.20 kcal/kg°C and heat conductivity of 0.20 to 0.25 kg/(h·m°C) at 1200°C. In case the fire resisting material 1 is used in the above content range, the heat insulator has a bulk density of 0.15 to 1.2 g/cm³, specific heat of 0.10 to 0.25 kcal/kg°C and heat conductivity of 0.20 to 0.40 kg/(h·m°C) at 1200°C. The heat insulator has low specific heat and heat conductivity, and becomes light as compared with a conventional ceramic tube having a bulk density of 1.7 to 2.3 g/cm³, specific heat of 0.25 to 0.35 kcal/kg°C and heat conductivity of 0.8 to 1.3 kg/(h·m°C) at 1200°C, and casting sand having a bulk density of 1.5 to 3.0 g/cm³, specific heat of 0.25 to 0.33 kcal/kg°C and heat conductivity of 0.8 to 1.3 kg/(h·m°C) at 1200°C.

As for the connecting portion of the pouring system, the pouring gate may preferably be connected by mating. Each of the portion may be worked to be connectable. As for the configuration of the pouring system, the connecting portion of the bath may be worked to be rounded for preventing from generating the swirling. The vertical pouring gate may be worked to be varied in section as tapered tube.

❸ 日本 国 特 許 庁 (J P)

①実用新案出願公開

⊕ 公開実用新案公報(U) 平1-60742

@Int_Cl.4

識別記号

庁内整理番号

❷公開 平成1年(1989)4月18日

B 22 C 9/08 1/00 B-6977-4E J-6977-4E

審査請求 有 (全頁)

❷考案の名称

铸造用湯口系断熱材

②実 願 昭62-154632

學出 顧 昭62(1987)10月12日

砂考 案 者

岩類

幸 男

千葉県茂原市黒戸字中ノ谷20番地 鴨川工業株式会社内

②出 類 人

鴨川工業株式会社

千葉県茂原市黒戸字中ノ谷20番地

砂代 理 人

弁理士 薬 節 稔

外2名



の少なくとも一つを構成しているものである実用 新案登録請求の範囲第1~4項のいずれか一つの 項記載の湯口系断熱材。

3. 考案の詳細な説明

〔産業上の利用分野〕

本考案は、金属を鋳造する際に用いられる鋳造 用湯口系の断熱材に関するものである。

(従来技術)

一般に、鋳造品を製作するために用いられる鋳型では湯口系から高温の湯 (溶湯)を注入するが、鋳物例えば鋳鉄又は鋳鋼用鋳物でも非鉄金属用鋳物にしても湯口方案の良否が鋳物のできばえに非常に影響することはよく知られている。

従来では、湯口系の各部分は、鋳型と一緒に鋳 物砂で形状を作るか、陶器、レンガを用いる方法 が行われている。

(考案が解決しようとする問題点)

ところが、これら従来の湯口系の各部の材質では嵩比重, 比熱, 熱伝導率が大きいため溶湯の熱 損失が大きく湯口系を流れる溶湯の温度低下を招

A.C. THE

この鋳造用湯口系断熱材では、鋳造用湯口系の全部又は一部のもの、例えば湯溜部、縦湯口、湯道部、堰部において有機質又は無機質繊維を有機質又は無機質バインダで成型、乾燥、加工したもので構成し、これを鋳物砂中に付設又は埋設し、該湯口を通して溶湯を鋳型中に流し入れ鋳物とすることにより、溶湯の熱損失を少なく効率良く鋳造作業を行うことができる。

〔実施例〕

本考案を実施例につき第1~3図例で説明すると、耐火材料1例えばけい砂 (SiOz),ムライト、アルミナ戦いは同効のレンガ屑などの単独又は組合せを0~92好ましくは50~90重量%に対して有機質繊維又は無機質繊維の繊維2、例えばを5重量%以上好ましくは5~40重量%と、有機質又は無機質バインダ3、例えばフェノール樹脂、シリカゾル、アルミナゾルなどを3~30重量%の配合割合で水とともに攪拌槽に投入し、電光の配合割合で水とし、これを金型を用いて



特に有機バインダの場合は好ましくは3~10重量%の範囲で調整するのがよく、特に10重量%以上では注湯時に燃焼ガスの発生が多くなるので避けるべきである。殊にこのバインダ3は、耐火材料を用いない場合には繊維2の量にもよるが、5~30重量%の範囲で混合して吸引成型その他の手段で造型するのがよい。

これら耐火材料を含まないで、繊維2を主体として造形した湯口系断熱材は高比重(0.15~0.25 g/cm)、比熱(0.10~0.20kacl/kgで)、熱伝導率(於1200で:0.20~0.25kacl/n·mで)となり、耐火材料1を前記配合割合によって造型された湯口系断熱材は高比重(0.15~1.2 g/cm),比熱(0.10~0.25kacl/kgで),熱伝導率(於1200で:0.20~0.40kacl/h·mで)と従来の陶管(高比重1.7~2.3,比熱0.25~0.35,熱伝導率0.8~1.3) 结果 0.25~0.33,熱伝導率0.8~1.3) に比して比熱,熱伝導率いずれも小さくなるし軽量化される。

なお、前記湯口系の連接部分は受口など嵌合孔



4. 図面の簡単な説明

図面は木考案の実施例を示し、第1図は縦湯口の例の縦断側面図、第2図は一使用状態の縦断面図、第3図はその斜面説明図である。

1 …耐火材料、2 …繊維、3 …バイング、4 …中空部、5 …滑り面、10 …湯溜部、11 …縦湯口、

12…湯道部、13…堰部、14…鋳型部、

15…鋳物。

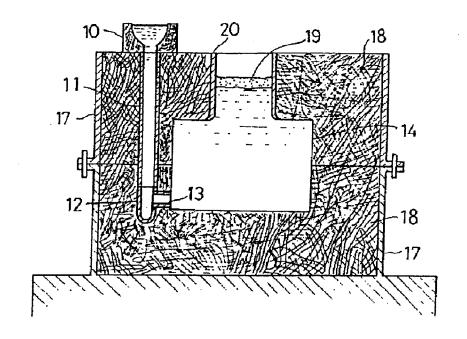
実用新案登録出願人 鸭川工業株式会社

代理人弁理士 菜 師 稔

代理人弁理士 依 田 孝 次 郎

代理人弁理士 高 木 正 行

第2図



19日本国特許庁(JP)

①実用新案出顧公開

⑩ 公開実用新案公報(U)

平1-60742

@Int_Cl_4

識別記号

庁内整理番号

每公開 平成1年(1989)4月18日

B 22 C 9/08 1/00 B-6977-4E J-6977-4E

審査請求 有 (全 頁)

図考案の名称

铸造用湯口系断熱材

②実 頭 昭62-154632

❷出 類 昭62(1987)10月12日

②考案者

岩 瀬

幸り男

千葉県茂原市黒戸字中ノ谷20番地 鴨川工業株式会社内

砂出 願 人

鴨川工業株式会社

千葉県茂原市黒戸字中ノ谷20番地

砂代 理 人

弁理士 薬 師

外2名

21/100



明 細 き

- 1. 考案の名称 鋳造用湯口系断熱材
- 2. 実用新案登録請求の範囲
 - (I) 有機質又は無機質繊維と、有機質又は無機質 バイングとを混合して鋳造用湯口系構成部材に造 型したことを特徴とする鋳造用湯口系断熱材。
 - (2) 前記機維とバインダとの配合が、70~95 重量%と5~30重量%の範囲で混合されている ものである実用新案登録請求の範囲第1項記載の 場口系断熱材。
- (3) 前記繊維とバインダとの材料に、耐火材料を混合して造型したものである実用新案登録請求の 範囲第1項又第2項記載の場口系断熱材。
- (4) 前記耐火物と繊維とバイングとの配合割合が 1~92重量%、5~重量%以上、3~30重量 %の範囲で混合されているものである実用新案登 録請求の範囲第3項記載の場口系断熱材。
- (5) 前記鋳造用湯口系構成部材が、湯溜部から鋳 物に至る通路の湯溜部、縦揚口、湯道部又は堰部

**



の少なくとも一つを構成しているものである実用 新案登録請求の範囲第1~4項のいずれか一つの 項記載の湯口系断熱材。

3. 考案の詳細な説明

(産業上の利用分野)

本考案は、金属を鋳造する際に用いられる鋳造 用湯口系の断熱材に関するものである。

〔從來技術〕

 (y_{i_1,i_2,i_3})

一般に、鋳造品を製作するために用いられる鋳型では湯口系から高温の湯(溶湯)を注入するが、鋳物例えば鋳鉄又は鋳鋼用鋳物でも非鉄金属用鋳物にしても湯口方案の良否が鋳物のできばえに非常に影響することはよく知られている。

従来では、湯口系の各部分は、鋳型と一緒に鋳物砂で形状を作るか、陶器、レンガを用いる方法が行われている。

(考案が解決しようとする問題点)

ところが、これら従来の湯口系の各部の材質では嵩比重, 比熱, 熱伝導率が大きいため溶場の熱 損失が大きく湯口系を流れる溶場の温度低下を招

502



き、湯ジワや湯回り不良などの欠陥を生じやすく、 そのため低温鋳込みができないし、また湯口系の 容積も大きくしなければならないために歩留りが 悪くなり、その付設に煩雑な作業と、作業者にお ける熟練度を要求されるなど問題があった。

本考案は、これら従来の欠点を適確に排除し、 鋳造作業における場口系付設を簡便化すると共に、 場口系での嵩比重、比熱、熱伝導率を小さくして 断熱性に富み、鋳造時に於ける溶融金属の熱損失 を少なくすると共に、従来に比して低温鋳込みを も可能にし、湯口系の容積を小さくして、鋳物の 歩留り向上も容易となる鋳造用湯口系断熱材を構 成簡単で安価な形態で提供することを目的とした ものである。

(問題点を解決するための手段)

本考案は、有機質又は無機質繊維と有機質又は 無機質バインダとを混合して鋳造用湯口系構成部 材に造型したことを特徴とする鋳造用湯口系斯然 材である。

〔作 用〕

VE THE TO

この鋳造用湯口系断熱材では、鋳造用湯口系の全部又は一部のもの、例えば湯溜部、縦湯口、湯道部、堰部において有機質又は無機質繊維を有機質又は無機質バインダで成型、乾燥、加工したもので構成し、これを鋳物砂中に付設又は埋設し、該湯口を通して溶湯を鋳型中に流し入れ鋳物とすることにより、溶湯の熱損失を少なく効率良く鋳造作業を行うことができる。

(実施例)

本考案を実施例につき第1~3図例で説明すると、耐火材料1例えばけい砂 (SiOz),ムライト、アルミナ戦いは同効のレンガ層などの単独又は組合せを0~92好ましくは50~90重量%に対して有機質繊維又は無機質繊維の繊維2、例えばを5重量%以上好ましくは5~40重量%と、有機質又は無機質パインダ3、例えばフェノール制脂、シリカゾル、アルミナゾルなどを3~30重量%の配合割合で水とともに攪拌槽に投入し、混搾混合してスラリー状にし、これを金型を用いて



鋳物15を鋳造する際に用いる湯口系、例えば湯溜部10. 管状の縦湯口11, 湯道部12又は腹部13となる中空体に吸引成型して乾燥し、鋳型部14へ湯が入るまでの通路を組合せ連接するようにしてある。この場合、繊維2の割合を基準に耐火材料1とバイング3の割合が選ばれて用いられるが、例えば耐火材料1は耐久性を増すために必要に応じ混合されるもので中空体の内部4の湯の流過面は表面なめらかな滑り面5に加工形成して湯の流れをよくしてある。

前記、繊維2の配合量は耐火材料1を用いない場合には70~90重量%と主体とし、これにバイング5~30重量%と組合せで造型すればよいが、耐火材料1を若干又は50~90重量%程度用いたときには繊維2を5重量%以上としてあるが、好ましくは5~40重量%で5以下であると、特に熱伝導率が大きくなり、従って熱損失が大きくなり、従って熱損失が大きくなり、従って熱損失が大きくなり、従って熱損失が大きくなり、従って熱損失が大きくなり、従って熱損失が大きくなるので避けるべきである。また前記バイング3としての配合量も耐火材1と繊維2との種類によって異なり、おおむね3~30重量%であるが、

公開実用平成 1一 60742

No.

特に有機パインダの場合は好ましくは3~10重量 %の範囲で調整するのがよく、特に10重量%以 上では注湯時に燃焼ガスの発生が多くなるので避 けるべきである。殊にこのパインダ3は、耐火材 料を用いない場合には繊維2の量にもよるが、5 ~30重量%の範囲で混合して吸引成型その他の 手段で造型するのがよい。

これら耐火材料を含まないで、繊維2を主体として造形した湯口系断熱材は満比重(0.15~0.25 g/cd)、比熱(0.10~0.20kaci/kg v)、熱伝導率(於1200 v:0.20~0.25kaci/n・m v)となり、耐火材料1を前配配合割合によって造型された湯口系断熱材は満比重(0.15~1.2 g/cd),比熱(0.10~0.25kaci/kg v),熱伝導率(於1200 v:0.20~0.40kaci/h・m v)と従来の陶管(満比重1.7~2.3,比熱0.25~0.35,熱伝導率0.8~1.3) 妹粉砂(高比重1.5~3.0,比熱0.25~0.33,熱伝導率0.8~1.3) に比して比熱,熱伝導率いずれも小さくなるし軽量化される。

なお、前記湯口系の連接部分は受口など嵌合孔



で連結するのがよく、接続可能に各部の所定位置 を加工しため、湯口系の形状には湯溜に渦流発生 防止のための接合部に丸味をつけた加工や縦湯口 をテーパー管にして断面を変えたりすることが考 慮される。

図中16は押湯、17は鋳枠で上枠と下枠とから構成される。18は鋳物砂、19は押湯・湯面の保護兼保温材、20は押湯用スリーブである。 (老宴の効果)

本考案は、有機質又は無機質繊維と有機質又は無機質バインダとを混合して鋳造用湯口系譜成部材に造型したことにより、湯口系での高比重、比熱、熱伝導率が小さいため断熱性に富み、鋳造を決して低温鋳込みをも可能にし、湯口系の容別の生むない。鋳造を小さくして、鋳物の歩留り向上も容易となるほか、取扱い、鋳造作業も簡素化し、安定した。場場ができて、出来ばえの良い鋳物を造ることができるし、製造コストも安価であるなど実用上の効果がある。

4. 図面の簡単な説明

図面は本考案の実施例を示し、第1図は縦湯口の例の縦断側面図、第2図は一使用状態の縦断面図、第3図はその斜面説明図である。

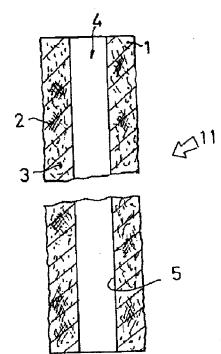
1 …耐火材料、2 …繊維、3 …バイング、4 …中空部、5 …滑り面、10 …湯溜部、11 …縦湯口、12 …湯道部、13 …堰部、14 …鋳型部、

15…鋳物。

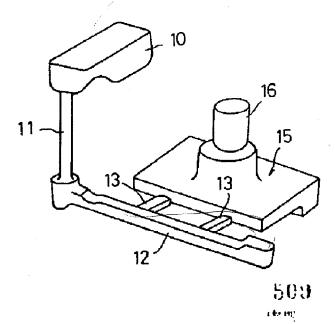
実用新案登録出願入 鸭用工業株式会社 代理人弁理士 薬 師 12 代理人弁理士 依 H 孝 次 砯 代理人弁理士 Ki 木 iΕ ੰ

第1図

in Assect



第3図



第2図

